



(19) RU (11) 2 097 555 (13) C1
(51) МПК⁶ E 21 B 49/00

РОССИЙСКОЕ АГЕНТСТВО
ПО ПАТЕНТАМ И ТОВАРНЫМ ЗНАКАМ

(12) ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ К ПАТЕНТУ РОССИЙСКОЙ ФЕДЕРАЦИИ

(21), (22) Заявка: 95118207/03, 26.10.1995

(46) Дата публикации: 27.11.1997

(56) Ссылки: Правила безопасности в нефтяной и газовой промышленности, НПО ОБТ. - М., 1993. Карнаухов М.П. и Рязанцев Н.Ф. Справочник по испытанию скважин. - М.: Недра, 1984, с.106. Ясашин А.М. и А.И.Яковлев, Испытание скважин. - М.: Недра, 1973, с.69-78.

(71) Заявитель:
Шмелев Валерий Иванович

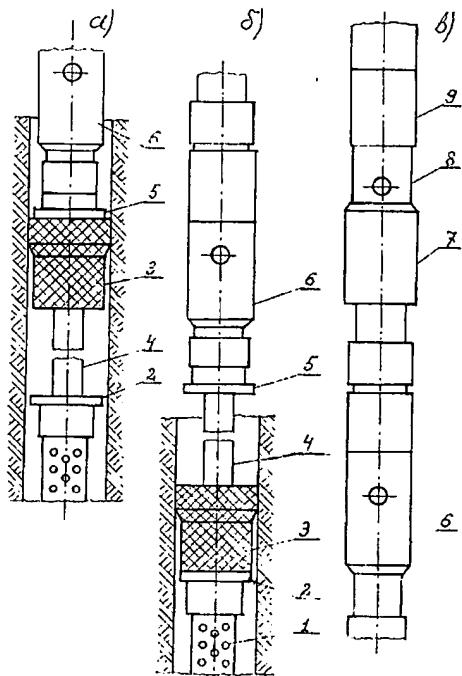
(72) Изобретатель: Шмелев Валерий Иванович

(73) Патентообладатель:
Шмелев Валерий Иванович

(54) ПОДВЕСНОЙ ТРУБНЫЙ ИСПЫТАТЕЛЬ ПЛАСТОВ ДЛЯ ИССЛЕДОВАНИЯ НЕФТЯНЫХ И ГАЗОВЫХ СКВАЖИН В ПРОЦЕССЕ БУРЕНИЯ

(57) Реферат:

Назначение: изобретение относится к испытанию скважин в процессе бурения нефтяных и газовых скважин. Сущность изобретения: при опробовании (испытании) нефтяных и газовых скважин в открытом стволе трубными испытателями пластов пакер работает как поршень в скважине-цилиндре, передавая осевое усилие от удерживаемого им перепада давления на хвостовик или якорь. За счет первоначальной осевой сжимающей нагрузки резина пакера расширяется до диаметра скважины. Сжимаемый резиновый уплотнитель плотно прилегает к стенкам скважины, а буровой раствор при спуске-подъеме инструмента перетекает внутри испытателя через соответствующие клапаны. Впускной клапан сблокирован с верхним перепускным клапаном и удерживается закрытым срезной шпилькой. Обратный клапан сблокирован с нижним перепускным клапаном и допускает переток бурового раствора только снизу-вверх при спуске инструмента. При подъеме инструмента свыше двух метров за счет перепада давления на резиновом уплотнителе выпускной клапан открывается, срезая шпильку, и закрывается верхний перепускной клапан. 6 ил.



фиг. 1

R U 2 0 9 7 5 5 C 1

R U 2 0 9 7 5 5 5 C 1



(19) RU (11) 2 097 555 (13) C1
(51) Int. Cl. 6
E 21 B 49/00

RUSSIAN AGENCY
FOR PATENTS AND TRADEMARKS

(12) ABSTRACT OF INVENTION

(21), (22) Application: 95118207/03, 26.10.1995

(46) Date of publication: 27.11.1997

(71) Applicant:
Shmelev Valerij Ivanovich

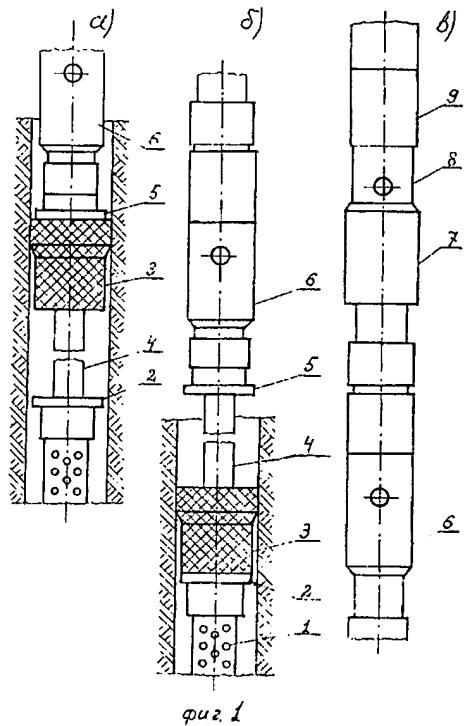
(72) Inventor: Shmelev Valerij Ivanovich

(73) Proprietor:
Shmelev Valerij Ivanovich

(54) SUSPENDED TUBULAR FORMATION TESTER FOR EXAMINING OIL AND GAS WELLS DURING DRILLING PROCESS

(57) Abstract:

FIELD: oil and gas production. SUBSTANCE: when testing open oil and gas holes with tubular formation testers, packer operates as piston in borehole-cylinder transmitting axial force from pressure drop, which it holds, to tail or anchor. Owing to primary axial compressing loading, rubber of packer expands to borehole diameter. Compressed rubber gasket tightly abut walls of borehole and drilling mud, upon vertical up-and-down displacement of device, overflows through corresponding valves inside device. Inlet valve is coupled with upper overflow valve and is held closed by shear pin. Back valve is coupled with lower overflow valve and allows drilling mud to flow only in upward direction when device moves downwards. When device is raised higher than 2 m, inlet valve, experiencing pressure drop on rubber gasket, opens cutting the pin, which results in closing of upper overflow valve. EFFECT: facilitated testing oil and gas wells. 6 dwg



RU 2 097 555 C1

RU 2 097 555 C1

Изобретение относится к исследованию в процессе бурения нефтяных и газовых скважин.

Наиболее важные параметры исследования скважины трубным испытателем пластов регламентируются Правилами безопасности в нефтяной и газовой промышленности (М. НПО ОБТ, 1993).

Депрессия создается за счет того, что пакер удерживает перепад давления выше 20 МПа. Он работает как поршень, передающий осевую нагрузку, равную перепаду давления, умноженному на площадь сечения скважины, на хвостовик или якорь. (Карнаухов М.П. и Рязанцев Н.Ф. Справочник по испытанию скважин. М. Недра, 1984, с. 106).

Пакер один из главных узлов комплекта испытательного оборудования. От надежности пакеровки зависит успех операции в целом.

Основной конструктивный элемент пакера резиновый цилиндрический уплотнитель, который после сжатия в вертикальном направлении изменяется по высоте и в то же время расширяется в диаметре настолько, что перекрывает все кольцевое пространство между колонной бурильных труб и стенками скважины.

Нижняя часть пакерующего элемента находится в наиболее тяжелых условиях при пакеровке. На пакер помимо механической нагрузки, передаваемой для его сжатия и пакеровки, действует еще и гидравлическая (см. выше).

Под действием этого перепада (см. выше) резина затекает в зазор между металлической опорой и стенками скважины. В результате в этой (нижней) части резинового элемента возникают высокие концентрации напряжения, вызывающие разрыв резины и выход пакера из строя.

Информация, получаемая при испытании скважин, включает сведения о пласте и его гидродинамических характеристиках: тип насыщающего пласт флюида и т.д. (всего изложено 11 показателей).

Из отмеченных показателей первые восемь могут быть определены на основе одноциклового испытания, а для получения всего объема информации (11) необходимо проведение испытания не менее как в два цикла.

Очевидно, получение максимально возможного объема информации о пласте может быть достигнуто при осуществлении многоциклового испытания и установления таких продолжительностей периодов притока и восстановления давления, при которых обеспечивается охват максимально возможной области исследования пласта.

Также очевидно, что водонасыщенный пласт не имеет промышленной значимости, и что в данном случае приемлемо одноцикловое испытание с отбором представительной пробы пластовой воды.

В заявке N 94023648 обосновано, что промышленно значимый объект должен устойчиво фонтанировать несколько суток, а вторая кривая восстановления давления (КВД) может быть значительно менее суток.

В таком случае 1-й цикл подъем уровня до устья и первая КВД при закрытом устье по показаниям манометра до стабилизации

давления.

2-й цикл выпуск флюида на поверхность длительное время и вторая КВД до выхода ее на практически прямолинейный участок роста давления.

При спуске-подъеме ИПТ буровой раствор перетекает снаружи пакера и других узлов.

Переток бурового раствора через фильтр, пакер и уравнительный клапан возможен в ограниченном объеме, который определяет конструкция этих узлов.

Известные заявителю конструкции ИПТ срабатывают при разгрузке инструмента на забой или якорь.

Предлагаемый подвесной трубный испытатель пластов (ПТИП) срабатывает при подъеме инструмента.

Осевая нагрузка от перепада давления, указанная выше, передается на разгрузочный поршень и инструмент, который удерживает ПТИП на весу, позволяя перемещать его вверх или вниз в пределах ровного ствола скважины в открытый период испытания.

Описан наиболее близкий аналог (Ясашин А.М. и Яковлев А.И. Испытание скважин. М. "Недра", 1973, стр.69 78).

Описан наиболее распространенный в то время комплект испытательных инструментов диаметром 146 мм (КИИ-146) с испытателем пластов гидравлическим (ИПГ).

При проектировании гидравлических испытателей пластов добивались открытия приемного (впускного) клапана через 2,5 3,0 мин после передачи сжимающей нагрузки на пакер.

В ИПГ приемный (впускной) клапан блокирован с уравнительным клапаном.

На полый шток пакера надет резиновый уплотнитель. При достижении забоя создают сжимающую нагрузку на пакер (весом бурильных труб), что приводит к деформации резинового уплотнителя и прижатию его к стенке скважины. Через 2

5 мин срабатывает реле времени ИПГ, его уравнительный клапан закрывается и после этого открывается приемный (впускной) клапан.

Признаки аналога, совпадающие с изобретением:

1) фильтр;

2) резиновый уплотнитель, надетый на полый шток;

3) приемный (впускной) блокированный клапан;

4) уравнительный и циркуляционный клапаны.

В заявлении устройстве их функции выполняет нижний переливной клапан.

Наблюдаются существенные признаки изобретения, отличные от аналога:

1. Впускной (приемный) клапан открывается при подъеме инструмента.

2. Сжимаемый резиновый уплотнитель плотно прилегает к стенкам скважины, а буровой раствор при спуске-подъеме инструмента перетекает внутри заявленного устройства.

3. Осевая нагрузка от перепада давления передается на разгрузочный поршень и инструмент.

Из причин, препятствующих проектированию ПТИП, заявитель указывает, что по его мнению, такая задача не ставилась.

Подвесной трубный испытатель пластов (ПТИП) снабжен:

R
U
2
0
9
7
5
5
C
1

C
1
5
5
5
5
5
5
R
U
2
0
9
7
5
5

скимаемым резиновым уплотнителем, работающим как поршень в скважине-цилиндре.

верхним и нижним переливными клапанами, через которые (внутри ПТИП) перетекает буровой раствор при спуске-подъеме инструмента;

разгрузочным поршнем, воспринимающим около 70% осевой нагрузки на резиновый уплотнитель от перепада давления, что позволяет удерживать инструмент на крюке в процессе испытания;

впускным клапаном, сблокированным с верхним переливным клапаном так, что, если выпускной клапан закрыт, то перепускной клапан открыт и наоборот;

срезной шпилькой, удерживающей выпускной клапан закрытым;

обратным клапаном, сблокированным с нижним переливным клапаном так, что при его открытии обратный клапан выключается, пропуская буровой раствор в любом направлении.

Выпускной клапан открывается при подъеме резинового уплотнителя и срезке шпильки за счет перепада давления. Соответственно закрывается верхний переливной клапан, обеспечивая герметичность в процессе испытания. Нижний переливной клапан открывается за счет вращения бурильных труб. Через его открытые окна буровой раствор из затрубного пространства поступает как в фильтр и ниже, так и в бурильные трубы через открытый выпускной клапан.

Задачи, решаемые с помощью ПТИП:

1. В уширенном стволе не будет создан перепад давления при подъеме резинового уплотнителя. Место пакеровки определится при подъеме резинового уплотнителя. Появляется возможность испытать объект "на забое скважины сразу же после вскрытия его бурением" без записи кавернограммы.

2. В процессе выпуска флюида на поверхность весь инструмент совместно с резиновым уплотнителем возможно перемещать вверх-вниз, что позволяет резко увеличить время отбора флюида и его количество, от чего зависит достоверная оценка промышленной значимости объекта.

3. После окончания испытания и обратной циркуляции возможно допустить инструмент до забоя с целью вымыть нефть из интервала испытания через бур. трубы обратной циркуляцией.

Технический результат соответствует решаемым задачам.

На фиг. 1 (а в) показана компоновка узлов ПТИП; на фиг.2 разрез резинового уплотнителя в нижнем положении на полом штоке; на фиг.3 нижний переливной клапан, I позиция; на фиг.4 то же, II позиция; на фиг.5 верхний переливной клапан, I позиция; на фиг.6 то же, II позиция.

На фиг. 1-6 приведены следующие обозначения; 1 фильтр; 2 нижняя опора; 3 резиновый уплотнитель; 4 полый шток; 5 верхняя опора; 6 - корпус нижнего переливного клапана; 7 цилиндр разгрузочного поршня; 8 - корпус верхнего переливного клапана; 9 переводник на бурильные трубы; 10 - (фиг.3 и 4) подвижной резьбовой шток с клапаном золотникового типа; 11 - переливное окно; 12 уплотнительные резиновые кольца; 13

тарелка обратного клапана; 14 нижний упорный выступ; 15 верхний упорный выступ; 16 корпус крестовины; 17 крестовина; 18 (фиг. 5 и 6) соединительный шлицевой шток; 19 шлицы; 20 верхний переливной клапан золотникового типа; 21 запорная игла выпускного клапана; 22 срезная шпилька; D (фиг.2 и 6) номинальный диаметр скважины, D_1 (фиг.2) диаметр нижней части резинового уплотнителя и нижней опоры 2; d (фиг. 6) диаметр разгрузочного поршня; Р - гидростатическое давление столба бурового раствора в затрубном пространстве; P_1 гидростатическое давление столба жидкости, залитой в бурильные трубы при спуске ПТИП.

Заявитель разработал рабочие чертежи ПТИП для диаметра скважины D 190 мм.

25.01.91 г. главный инженер Нарьян-Марской нефтегазоразведочной экспедиции направил их главному механику с разрешением: "ОГМ, Сидоренко В.В. Ознакомиться и включить в план прокатно-ремонтного цеха на февраль месяц, что не ясно можно пригласить автора". Финансирование геологоразведочных работ резко сократили, ситуация изменилась, что не позволило изготовить ПТИП.

При D 190 мм и Р P_1 25 МПа (перепад давления) на полый шток действует растягивающая нагрузка, равная $0,785 \cdot 19^2 \cdot 25 \cdot 10 = 70850$ кгс.

Такая нагрузка вызывает напряжение в стенах полого штока из бурильной трубы 89 х 9, равное 3140 кгс/см². Бурильная труба марки стали "К" или "Л" отвечает этому требованию.

Диаметр разгрузочного поршня d 155 мм.

На бурильные трубы передается гидравлическая нагрузка, равная $0,785(D^2 - d^2) \cdot (P - P_1) \cdot 10 = 0,785 \cdot (361^2 - 240^2) \cdot 25 \cdot 10 = 23750$ кгс, что приемлемо для бурильной колонны и талевой системы.

Узлы и детали, изображенные на фиг. 1, снабжены резьбами для соединения между собой и переводником 9 для присоединения ПТИП к бурильным трубам.

Резиновый уплотнитель 3 свободно перемещается по полому штоку 4 и в статическом состоянии может занимать любое положение.

Нижняя опора 2 и верхняя опора 5 навернуты на полый шток. В корпусе нижнего переливного клапана 6 подвижной резьбовой шток 10 прижат резьбой трапециoidalной левой к нижнему упорному выступу 14.

Переливные окна 11 закрыты клапаном золотникового типа с уплотнительными резиновыми кольцами 12. Тарелка обратного клапана 13 опирается на свое гнездо и приподнимает связанную с ней крестовину 17 над верхним упорным выступом 15.

В корпусе 8 верхний переливной клапан 20 совместно с разгрузочным поршнем диаметром d (фиг.6) и запорной иглой 21 удерживает в верхнем положении срезная шпилька 22. Переливные окна 11 открыты, как это показано на фиг.5.

Работает устройство, следующим образом.

При спуске инструмента верхняя опора 5 проталкивает вниз резиновый уплотнитель 3 (фиг. 1а). При этом буровой раствор перетекает снизу вверх через фильтр 1.

полый шток 4, резьбовый шток 10, приподнимает тарелку обратного клапана 13 с крестовиной 17 и через соединительный шлицевый шток 18 вытекает через открытые переливные окна 11 в затрубье.

При спуске бурильные трубы приподнимают для освобождения клиньев или элеватора не более, чем на 1 м. Длина полого штока позволяет при этом нижней опоре 2 не касаться резинового уплотнителя 3.

Наружный объем 1 пог.м полого штока диаметром 89 мм составляет $0,785 \cdot 8,9^2 \cdot 100 = 1000$ 6,22 дм³. Объем 1 пог.м. затрубья: $0,785 \cdot (19^2 - 8,9^2) \cdot 100 = 1000$ 22,1 дм³.

1000 22,1 дм³. При подъеме полого штока на 1 м объем жидкости под резиновым уплотнителем 3 теоретически уменьшится на 6,22 дм³. По этой причине перепад давления на резиновом уплотнителе 3 протолкнет его вниз на 6,22 22,1 0,282 метра. Перемещение инструмента в пределах длины полого штока за счет указанного эффекта поможет протолкнуть вниз резиновый уплотнитель в местах сужения ствола скважины.

Для открытия впускного клапана, закрытого иглой 21 (фиг.5), поднимают инструмент. При этом нижняя опора 2 поднимает вверх резиновый уплотнитель 3 (фиг. 16).

Переток бурового раствора сверху вниз перекрывает тарелку обратного клапана 13.

В номинальном диаметре скважины за счет подъема резинового уплотнителя возникает перепад давления на нем, вследствие чего резиновый уплотнитель передает осевую нагрузку на нижнюю опору, полый шток и далее на срезную шпильку 22.

Осьвая нагрузка срезает шпильку 22 и перемещает подвижные детали в нижнее положение, показанные на фиг.6. Впускной клапан открывается, а переливные окна 11 перекрываются уплотнительными резиновыми кольцами 12 клапана 20. В интервале испытания от забоя до резинового уплотнителя давление выравнивается с гидростатическим давлением P_1 залитой в бурильные трубы жидкости.

Перекрыть приток флюида из пласта для записи кривой восстановления давления (КВД) возможно только в устьевой головке.

При притоке пластовой воды, как правило, установится статический уровень.

При слабом притоке флюида динамический уровень в конце опробования может быть достаточно глубоко. В этих случаях на резиновый уплотнитель действует перепад давления, обусловленный превышением давления столба бурового раствора над пластовым давлением.

Для окончания испытания (опробования) и подъема инструмента необходимо открыть переливные окна 11 в корпусе нижнего переливного клапана 6 (фиг.3 и 4). С этой целью вращают бурильные трубы ротором.

За счет указанного выше перепада давления резиновый уплотнитель тормозит

вращение нижней опоры 2, соединенной с подвижным резьбовым штоком 10 (фиг.3 и 4).

По резьбе трапецеидальной левой шток 1 перемещается в нижнее положение (фиг. 1в), открывая переливные окна 11. Через них буровой раствор имеет возможность перетекать как вниз для выравнивания давления ниже резинового уплотнителя, так и вверх через открытый впускной клапан 21 до выравнивания давлений столбов жидкости в трубах и затрубье, после чего возможен спуск инструмента до забоя с целью вымыть нефть из интервала испытания через бурильные трубы обратной циркуляцией.

Обозначим P_0 потребный перепад давления на резиновом уплотнителе для

открытия приемного клапана при условиях: диаметр скважины 190 мм; диаметр впускного клапана 25 мм, что достаточно как для обратной циркуляции, так и для слива бурового раствора из труб при их подъеме; заданный перепад давления при заливе труб 25 МПа; усилие для срезки шпильки 500 кгс.

Составим уравнение: $P_0 = 0,785 \cdot 19^2 \cdot 10 = 25 \cdot 0,785 \cdot 2,5^2 \cdot 10 + 500$, $P_0 = 0,785 \cdot 361 \cdot 10 = 25 \cdot 0,785 \cdot 6,25 \cdot 10 + 500$, $P_0 = 2830$ 1250+500, $P_0 = 1750$ 2830

0,618 МПа, что допустимо.

При спуске инструмента бурильные трубы следует заливать водой и доливать также водой перед вращением инструмента для открытия нижнего переливного клапана. После его открытия на устьевой головке манометр отметит давление.

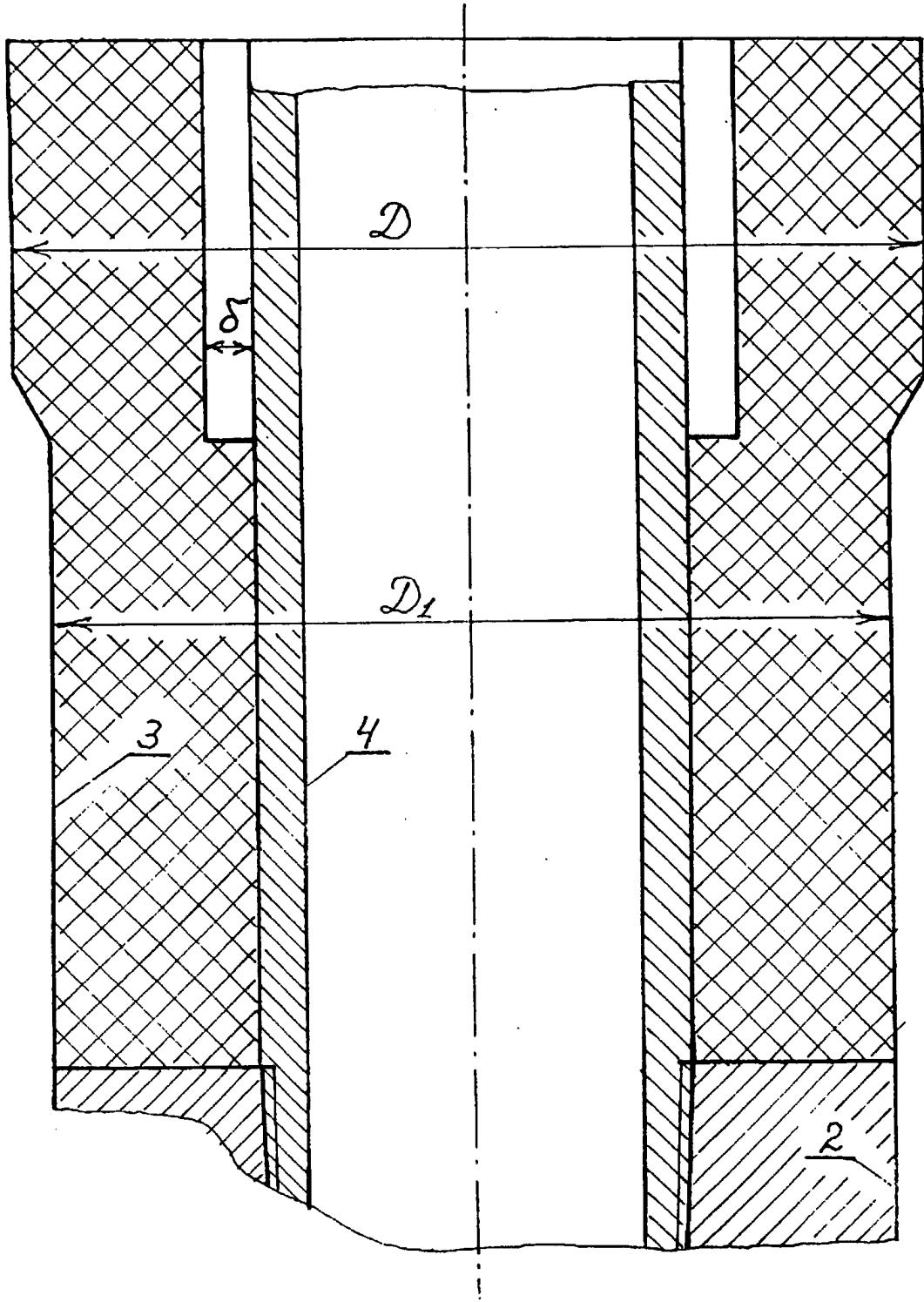
Заявитель предложил "Головку устьевую с дистанционным управлением" (Заявка N 94-031011/03 (030818), приоритет по ней установлен с 23.08.94 г.).

Эта головка позволяет плавно регулировать сброс воды или нефти из бурильных труб при доливе бурового раствора в затрубное пространство.

Формула изобретения:

Подвесной трубный испытатель пластов для исследования нефтяных и газовых скважин в процессе бурения, включающий последовательно расположенные снизу вверх фильтр, пакер с полым штоком и резиновым уплотнителем, нижний переливной клапан и впускной клапан, отличающийся тем, что он снабжен верхним переливным клапаном, верхней и нижней опорами, установленными в корпусе нижнего переливного клапана и сблокированым с ним обратным тарельчатым клапаном и разгрузочным поршнем, при этом впускной клапан сблокирован с верхним переливным клапаном и выполнен в виде запорной иглы и срезной шпильки, резиновый уплотнитель свободно наложен на полый шток с возможностью перемещения по нему, верхняя и нижняя опоры навернуты на полый шток, а разгрузочный поршень расположен между верхним и нижним переливными клапанами с возможностью передачи осевой нагрузки на бурильные трубы и крюк талевой системы.

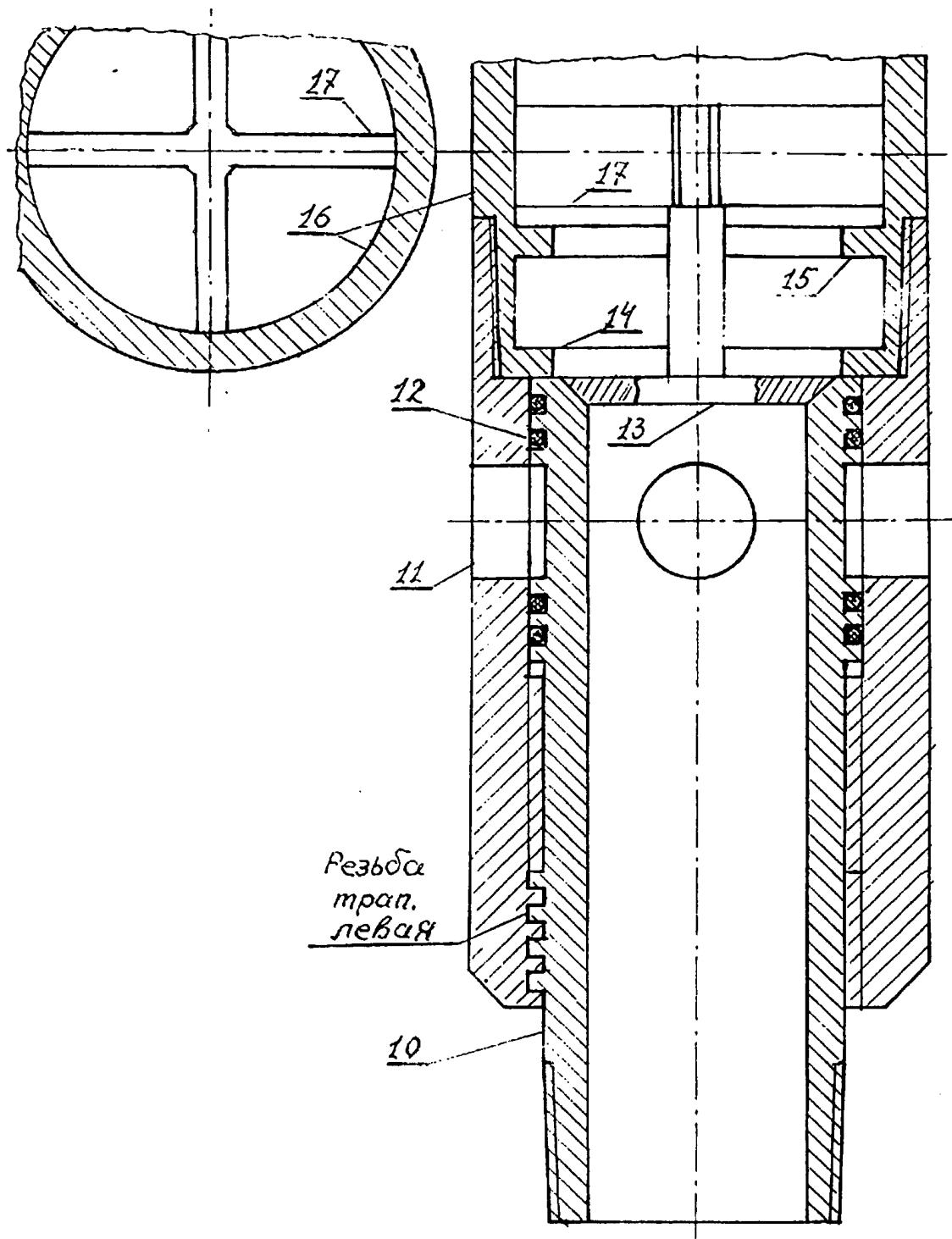
R U ? 0 9 7 5 5 5 C 1



фиг. 2.

R U 2 0 9 7 5 5 5 C 1

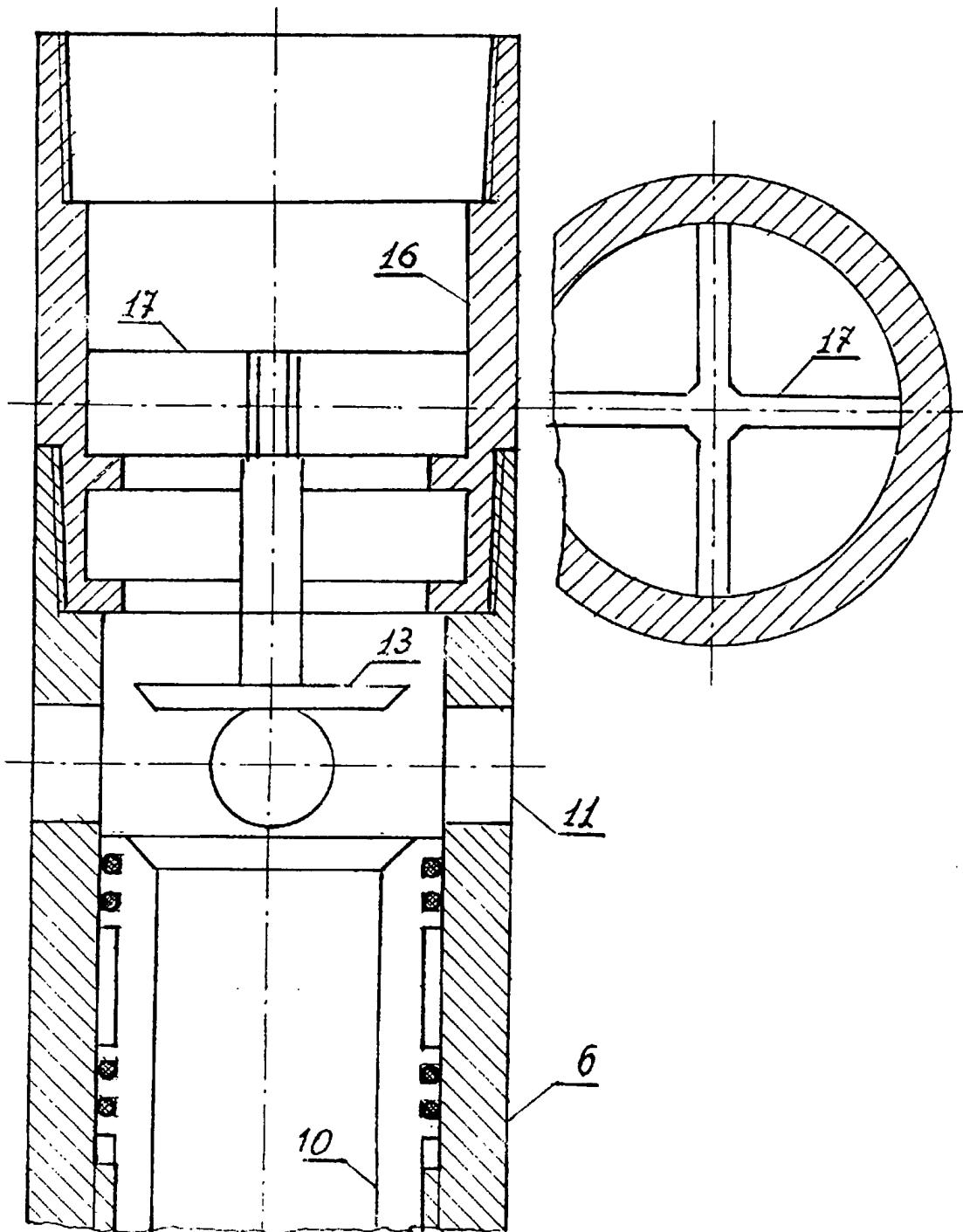
РУ 2097555 С 1



фиг.3.

РУ 2097555 С 1

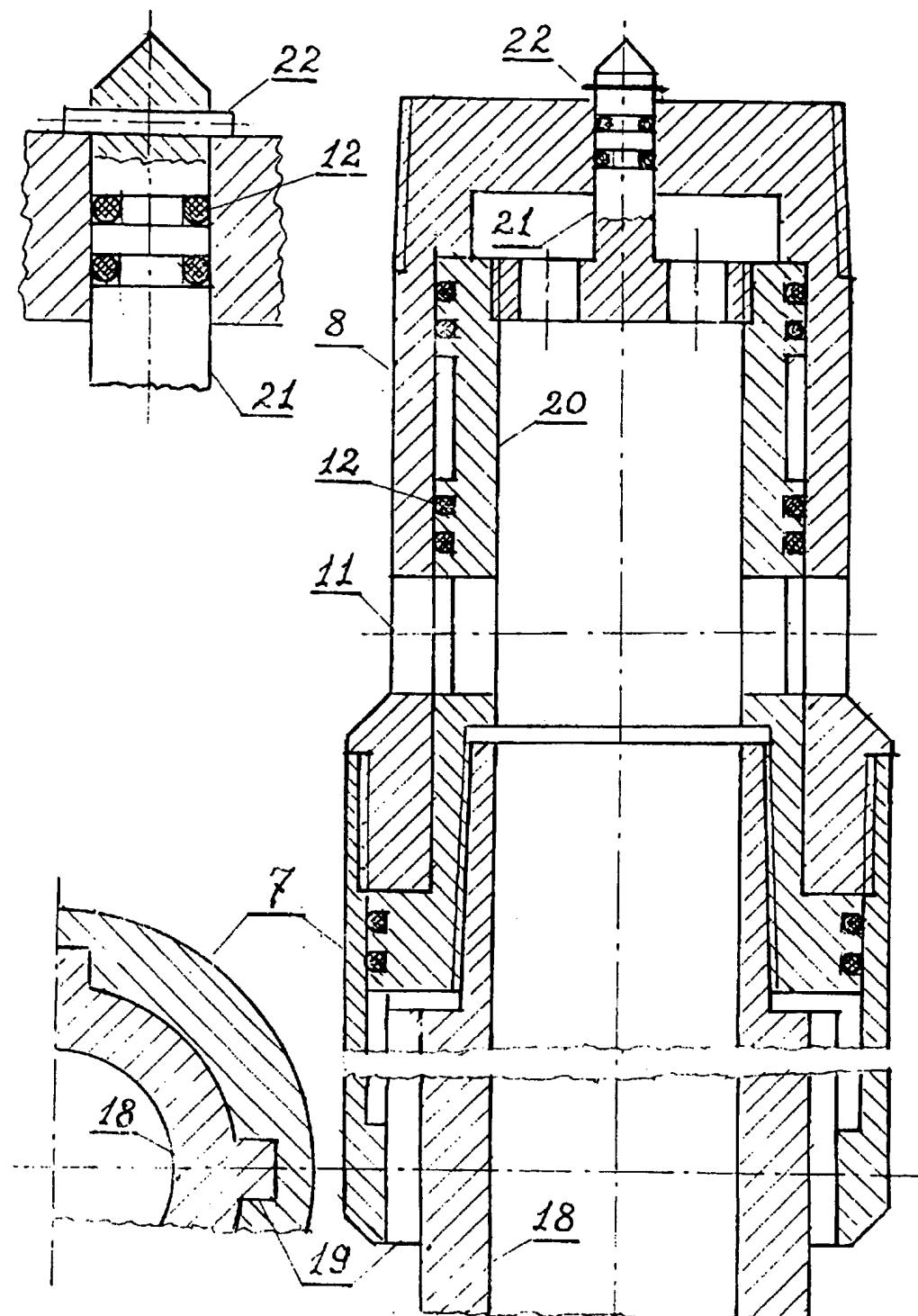
РУ 2097555 С1



фиг. 4

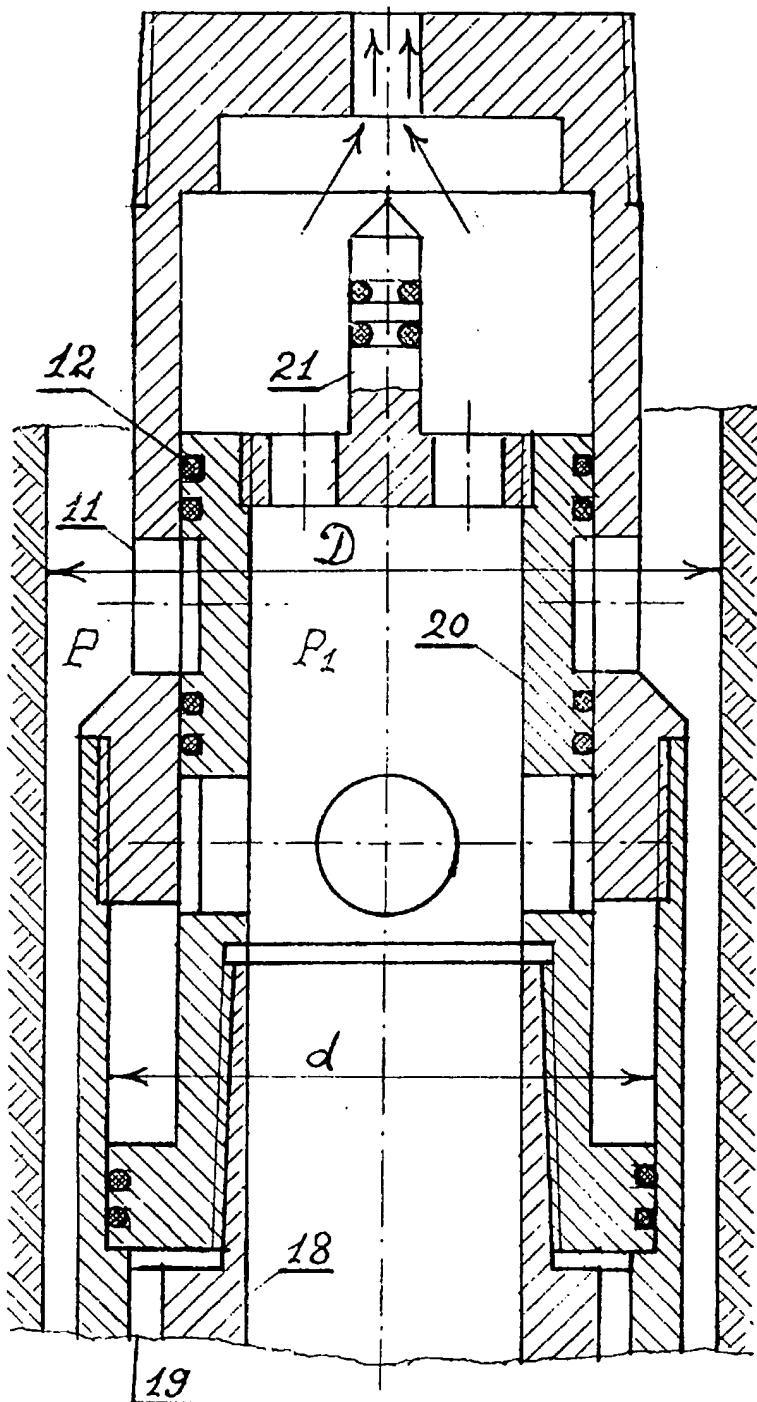
РУ 2097555 С1

RU 2097555 C1



RU 2097555 C1

R U ? 0 9 7 5 5 5 C 1



фиг. 6

R U 2 0 9 7 5 5 5 C 1

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- BLACK BORDERS**
- IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- FADED TEXT OR DRAWING**
- BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- SKEWED/SLANTED IMAGES**
- COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- GRAY SCALE DOCUMENTS**
- LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- OTHER:** _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.